



PCT

特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(51) 国際特許分類6 C30B 30/08	A1	(11) 国際公開番号 WO99/22048	
		(43) 国際公開日 1999年5月6日(06.05.99)	
<p>(21) 国際出願番号 PCT/JP97/03844</p> <p>(22) 国際出願日 1997年10月23日(23.10.97)</p> <p>(71) 出願人 ; および 中田祐祐(NAKATA, Josuke)[JP/JP] 〒610-01 京都府城陽市久世上大谷112番地の17 Kyoto, (JP)</p> <p>(72) 発明者 中田祐祐(NAKATA, Josuke)[JP/JP] 〒610-01 京都府城陽市久世上大谷112番地の17 Kyoto, (JP)</p> <p>(74) 代理人 弁理士 岡村俊雄(OKAMURA, Toshio) 〒530 大阪府大阪市北区西天満4丁目5番5号 岡村特許事務所 Osaka, (JP)</p>		(81) 指定国 AU, CA, CN, JP, KR, US, 欧州特許 (DE, FR, GB, NL). 添付公開書類 国際調査報告書	
<p>(54) Title: METHOD OF MANUFACTURING SINGLE CRYSTAL AND APPARATUS FOR MANUFACTURING SINGLE CRYSTAL</p> <p>(54) 発明の名称 単結晶体の製造方法及び単結晶体製造装置</p> <p>(57) Abstract A molten raw material is supercooled and is floated at a very weak gravity to lower the free energy of a part of the surface of the molten material, thus growing a single crystal. A single crystal manufacturing apparatus (31) has a gold image furnace (35), a chamber (33), a raw material supplying and retaining mechanism (38), fall tubes (36, 37), a rotary plate (39) and a recovery bath (40). A semiconductor raw material (32a) is melted and then fallen freely in a vacuum in the fall tubes (36, 37). In the course of the fall of the melt, a part of the surface of each spherical supercooled melt droplet (32b) is brought into contact with the solid surface of the rotary plate (39) to form a crystal nucleus, from which a single-crystal grows into a spherical single crystal (32c), which then enters the recovery bath (40).</p>			

(5分)要約

本発明は、単結晶体の製造方法と単結晶体製造装置に関し、原料を溶融させた融液を過冷却状態の粒状融液にし、微小重力環境下に浮遊させた状態で融液の表面の一部の自由エネルギーを下げて単結晶を成長させることにより粒状の単結晶体を製造する技術に関するものである。単結晶体製造装置31は、ゴールドイメージ炉35、チャンバー33、原料供給保持機構38、落下チューブ36、37、回転板39、回収槽40等を有し、半導体材料からなる原料32aを加熱して溶融させてから落下チューブ36、37内の真空中を自由落下させ、落下途中において過冷却状態の球状融液32bの表面の一部を回転板39の固体表面に接触させて結晶核を生成させ、その後結晶核から単結晶が成長して球状の単結晶体32cとなり、回収槽40内に回収される。

PCTに基づいて公開される国際出願のパンフレット第一頁に掲載されたPCT加盟国を同定するために使用されるコード(参考情報)

AE アラブ首長国連邦	ES スペイン	LI リヒテンシュタイン	SG シンガポール
AL アルバニア	FI フィンランド	LK スリ・ランカ	SI スロヴェニア
AM アルメニア	FR フランス	LR リベリア	SK スロヴァキア
AT オーストリア	GA ガボン	LS レント	SL シエラ・レオネ
AU オーストラリア	GB 英国	LT リトアニア	SN セネガル
AZ アゼルバイジャン	GD グレナダ	LU ルクセンブルグ	SZ スウェーデン
BA ボスニア・ヘルツェゴビナ	GE グルジア	LV ラトヴィア	TD チャード
BB バルバドス	GH ガーナ	MC モaco	TG トーゴー
BE ベルギー	GM ガンビア	MD モルドヴァ	TJ タジキスタン
BF ブルガリア	GN ギニア	MG マダガスカル	TM トルクメニスタン
BG ブルガリア	GW ギニア・ビサオ	MK マケドニア旧ユーゴスラヴィア	TR トルコ
BJ ベナン	GR ギリシャ	共和国	TT トリニダッド・トバゴ
BR ブラジル	HR クロアチア	ML マリ	UA ウクライナ
BY ベラルーシ	HU ハンガリー	MN モンゴル	UG ウガンダ
CA カナダ	ID インドネシア	MR モーリタニア	US 米国
CF 中央アフリカ	IE アイルランド	MW モラウイ	UZ ウズベキスタン
CG コンゴ	IL イスラエル	MX メキシコ	VN ヴィエトナム
CH スイス	IN インド	NE ニジェール	YU ユーゴスラビア
CI コートジボアール	IS アイスランド	NL オランダ	ZA 南アフリカ共和国
CM カメルーン	IT イタリア	NO ノルウェー	ZW ジンバブエ
CN 中国	JP 日本	NZ ニュージーランド	
CU キューバ	KE ケニア	PL ポーランド	
CY キプロス	KG キルギスタン	PT ポルトガル	
CZ チェコ	KP 北朝鮮	RO ルーマニア	
DE ドイツ	KR 韓国	RU ロシア	
DK デンマーク	KZ カザフスタン	SD スーダン	
EE エストニア	LC セントルシア	SE スウェーデン	

明細書
単結晶体の製造方法及び単結晶体製造装置

技術分野

05 この発明は、原料を溶融した融液を微小重力環境下に浮遊状態で過冷却状態にしてから結晶核を生成させて凝固させることにより、種結晶を用いずに直接単結晶体に結晶化する方法と装置に関し、特に单一元素半導体の粒状単結晶体や化合物半導体の粒状単結晶体を製造するのに適した技術に関する。

背景技術

10 シリコンやゲルマニウム等の单一元素半導体結晶、GaAs, GaP, GaSb, InAs, InP, InSb, ZnSe, CdTe、等の二元化合物半導体結晶、あるいは2つの二元化合物半導体を混ぜた混晶半導体は、エレクトロニクスデバイス材料として利用され、これら半導体結晶の品質はデバイス性能に大きな影響を及ぼす。そのため、結晶欠陥が少なく成分元素の組成比や不純物濃度分
15 布が制御された高品質のバルク単結晶（単結晶体）を製造する技術は、極めて重要である。

一方、半導体の原料から化合物融液を直接合成し、その融液を直接凝固することで、種結晶を用いずに単結晶体を製造できれば、エレクトロニクスデバイスの性能改善を図ることができ、製造コスト面でも望ましい。現在、半導体原料の
20 融液を凝固させて、大きなバルク単結晶に成長させる方法として、CZ法、FZ法、ブリッジマン法などが公知である。

しかし、これらの方法では、何れも種結晶から単結晶を成長させるので、最初に良質な種結晶を準備しなければならない。一般に、別途製作した大きな単結晶から切り出した種結晶を用いる方法が採用されている。しかし、半導体の種類によ
25 るべくは良質な単結晶を製作することが困難な場合もある。そのような場合には、焼結体あるいは貴金属棒を種にして多結晶体を成長させ、その多結晶体のうちの比較的大きなグレインの単結晶部分を切り出して種結晶とすることになるが、良質な種結晶を得ることが難しい。

従来の融液から結晶を成長させる方法では、重力の影響を受けて融液内で複雑な流動が発生し、成長する結晶の品質に大きく影響することが知られている。最も致命的な欠点として、融液を収容する坩堝が必要であり、坩堝の化学的物理的作用で結晶の純度低下や結晶欠陥が発生する。しかも、融液内には温度差に伴う

05 熱対流が生じ、固液界面の温度や組成の変動により、結晶欠陥が発生しやすく、品質が安定せず、組成が不均一で結晶欠陥の多い結晶となる。

このような重力による悪影響を解消するため、宇宙ステーション、スペースシャトル、ロケット、航空機により実現される微小重力環境下において結晶を成長させる種々の実験が行われている。しかし、結晶製作の費用が莫大になり、適用

10 できる材料も制限されるだけでなく、G ジッターと呼ぶ微小な重力攪乱により結晶成長に揺らぎが生じるため、好ましくない。最近では、約 10 秒間程度の短時間ながら、G ジッターの少ない微小重力環境が、地上の自由落下施設で実現されており、その利用に期待がかけられているが、融液から直接単結晶体を成長させる方法は何等提案されていない。

15 例えば、米国特許第4,021,323 号公報には、ショットタワーの上端に装備した小さなノズルからシリコンの融液を噴射し、ショットタワーから空气中を自由落下させてシリコンの球状結晶を製作する技術が記載されている。しかし、この技術では、落下時の空気抵抗により十分な微小重力状態が得られず、またノズルから不純物が溶け込むという問題が残っている。

20 本発明は、本発明者らが自由落下施設で発生させた微少重力環境下で半導体融液から球状結晶を作る種々の実験を行って発見した新事実に基づくものである。

本発明の目的は、種々の半導体材料（単一元素の半導体、单一元素の複数種類の半導体、化合物半導体）の融液から種結晶を用いることなく単結晶体を製造する技術、結晶欠陥の少ない高品質の単結晶体を製造する技術、その他種々の材料 25 の融液から種結晶を用いることなく単結晶体を製造する技術等を提供することを目的とする。

発明の開示

本発明に係る単結晶体の製造方法は、原料を溶融してから凝固させて単結晶体

を製造する方法において、原料を加熱して溶融させる第1工程と、前記原料の融液の温度を低下させて融液を過冷却状態の粒状融液にする第2工程と、前記過冷却状態の粒状融液を微小重力環境下で浮遊させたまま、その粒状融液の表面の一部の表面自由エネルギーを下げて粒状融液に結晶核を生成させる第3工程と、結晶核をもつ粒状融液を粒状の単結晶体に凝固させる第4工程とを備えたことを特徴とするものである。

半導体などの原料を溶融した融液を、重力加速度が 10^{-3} から $10^{-5}G$ 程度の微小重力環境下で浮遊させたまま表面張力作用で自由表面を持つ粒状融液にし、その浮遊状態のまま温度低下させて過冷却状態にする。微小重力環境下で非接触の浮遊状態にあるので不均一核生成がなく、融液内の温度や密度の揺らぎが少ないため均一核生成の自由エネルギー障壁の高さが高く、大きな過冷却状態になる。過冷却度の大きい状態の粒状融液の表面の一部の表面自由エネルギーを下げて結晶核を生成させると、この結晶核生成に伴い過冷却状態の粒状融液は急速に粒状の単結晶体に凝固する。前記粒状融液の表面の一部の表面自由エネルギーを下げるには、例えば、粒状融液の表面の一端に核生成のサイトとなる化学的安定性の高い固体を微小時間の間接触させればよい。

この方法を、ゲルマニウム(Ge)、ガリウムアンチモナイト(GaSb)、インジウムアンチモナイト(InSb)等の半導体について実験したところ、粒状融液が凝固した粒状の単結晶体を製造することができた。このように、原料としては種々の単一元素の半導体材料を用いることができ、種々の化合物半導体材料を用いることもできる。三元素以上の組成の多元半導体化合物を原料とする場合、それらの化学量論的組成をもつ多結晶の原料、或いは予め各成分元素を化学量論的組成で秤量し調合した半導体材料からなる原料を適用するものとする。但し、半導体の単結晶体に限らず、種々の金属材料や種々の絶縁材料の単結晶体を製造することもできる。

このような方法で単結晶の成長が可能であることについては科学的に完全に解明していないが、微小重力環境で他の物質と非接触で表面張力のみで球状になり自由エネルギー最小の過冷却状態になると、粒状融液の構造は実は緩やかな原子

間結合であるが固体単結晶と同様に規則正しい原子配列になるものと思われ、それによって結晶核の生成で急速な単結晶成長が始まるものと推察できる。

前記原料が蒸気圧の高い半導体材料を含む場合には、原料をカプセル内に収容して、第1～第4工程を行うことが望ましい。この場合、蒸気圧の高い半導体材
05 料以外の半導体材料をカプセル内の主室に予め収容しておき、蒸気圧の高い半導
体材料をカプセル内の主室に連通した副室に予め収容しておき、第1工程において主室内の半導体材料と副室内の半導体材料とを異なる温度に加熱することも有
り得る。第1～第4工程は、真空雰囲気、不活性ガス雰囲気、酸化性ガス雰囲気の何れか1つの雰囲気中で行うことが望ましい。また、過冷却状態の粒状融液の
10 表面の一部にイオンビームを微小時間の間照射することにより、表面自由エネルギーを下げることもできる。

本発明の単結晶体の製造方法によれば、種々の单一元素の半導体材料の融液から種結晶を用いることなく単結晶体を製造でき、单一元素の複数種類の半導体材料或いは化合物半導体材料の融液から種結晶を用いることなく化合物半導体の單
15 結晶体を製造でき、微小重力環境を活用した簡単な方法でもって種々の材料の融液から種結晶を用いることなく単結晶体を製造することができる。

本発明に係る単結晶体製造装置は、微小重力環境実現手段に適用するのに適した単結晶体製造装置であって、微小重力環境実現手段で実現された微小重力環境と協働して原料から単結晶体を製造する為の単結晶体製造装置において、気密状
20 のチャンバーを形成するチャンバーケースと、前記チャンバー内に配置されて原料を収容する原料容器と、前記原料容器内の原料を加熱する加熱手段と、前記原料容器をチャンバーケースに支持させるとともに原料容器をチャンバーケースに対して相対的に移動駆動可能なアクチュエータとを備えたことを特徴とするものである。

25 前記原料容器内の原料を加熱手段で加熱して溶融させ、その融液を原料容器内において微小重力環境下で非接触状に浮遊させたまま冷却して過冷却状態の粒状融液にし、微小重力環境下で非接触状に浮遊させたまま前記アクチュエータにより原料容器をチャンバーケースに対して相対的に移動駆動することにより、その

過冷却状態の粒状融液の表面の一部を原料容器の固体面に接触させて粒状融液に結晶核を生成させ、粒状融液を凝固させて粒状の単結晶体を製造する。

尚、前記加熱手段は、楕円体形反射面と、この楕円体形反射面の焦点に配置されたハロゲンランプとを備えた構成のものでもよい。

05 この単結晶体製造装置によれば、種々の微小重力環境実現手段に適用可能な単結晶体製造装置であって、簡単な構造の単結晶体製造装置を提供することができる。その他、単結晶体の製造方法と同様の効果を奏する。

本発明に係る別の単結晶体製造装置は、原料を加熱して融液にし、その融液を自由落下させ微小重力環境下に凝固させて単結晶体を製造する為の単結晶体製造

10 装置において、鉛直方向に延びる気密状の落下チューブと、前記落下チューブの上端部内に原料を解除可能に保持する原料保持手段と、前記原料保持手段で保持された原料を加熱して溶融させる加熱手段と、前記溶融した粒状融液が落下チューブ内を自由落下しつつ過冷却状態となって自由落下中に落下チューブの途中部内の粒状融液の表面の一部の自由エネルギーを下げて粒状融液に結晶核を生成さ
15 せる結晶核生成手段と、更に結晶核を核として単結晶に凝固した単結晶体を回収する回収部とを備えたことを特徴とするものである。

但し、前記落下チューブ内の空気を吸引して真空化する吸引手段を設け、粒状融液は落下チューブ内の真空中を落下させるものとする。前記加熱手段は、楕円体形反射面と、この楕円体形反射面の焦点に配置されたハロゲンランプとを備えた構成のものでもよい。前記結晶核生成手段を、落下チューブ内の粒状融液の落下経路に配置され且つ化学的安定性の高い固体材料製の回転板で構成することができる。この単結晶体製造装置によれば、自由落下により微小重力環境を実現するため、地上に設置可能な装置となる。その他、単結晶体の製造方法と同様の効果を奏する。

25 更に別の単結晶体製造装置として、原料を収容して落下に供されるカプセルを適用し、原料保持手段の代わりにカプセル保持手段を設け、原料をカプセルに収容したまま加熱して溶融し、溶融した粒状融液をカプセルと共に落下させるように構成することもできる。この場合、落下中の粒状融液を固体材料製の回転板に

接触させることはできないので、前記結晶核生成手段が、落下チューブ内のカプセルの落下経路に配置され落下中のカプセルを減速する減速手段を含む構成とすることが望ましい。

この単結晶体製造装置によれば、解離圧の高い半導体材料を含む化合物半導体

05 の単結晶体を種結晶を用いることなく製造することができる。その他、単結晶体の製造方法と同様の効果を奏する。

図面の簡単な説明

図1は実施形態1の単結晶体製造装置の縦断面図であり、図2は実施形態2の

10 単結晶体製造装置の縦断面図であり、図3は実施形態3の単結晶体製造装置の縦

15 断面図であり、図4は図3の単結晶体製造装置の上端側部分の縦断面図であり、

図5は図3の単結晶体製造装置の残部の縦断面図であり、図6(a)～(e)は

20 図3の単結晶体製造装置により単結晶体を製造する場合の5つの段階におけるア

ンプル内の原料の状態と挙動を説明する説明図である。

発明を実施するための最良の形態

15 実施形態1(図1参照)

この実施形態に係る単結晶体製造装置は、微小重力環境実現手段に適用するのに適した単結晶体製造装置であって、微小重力環境実現手段で実現された微小重力環境と協働して原料から単結晶体を製造する為の単結晶体製造装置である。

微小重力環境実現手段としては、物体を落下させて微小重力環境を実現する形

20 式の、落下チューブ、落下塔、航空機および小型ロケット、また、軌道上において重力と遠心力とが釣り合う形で微小重力環境を実現する形式のスペースシャトル、フリーフライヤー、回収カプセルおよび宇宙ステーション等がある。

図1に示す単結晶体製造装置は、種々の微小重力環境実現手段のうち、利用ス

ペースや利用時間に比較的制限が少ない微小重力環境実現手段に適用するのに適

25 したものである。最初にこの単結晶体装置について説明する。

図1に示すように、この単結晶体装置1は、断面円形のチャンバー2を形成す

るステンレス鋼製の気密状のチャンバーケース3と、そのチャンバー2内に配置

されて原料4aを収容するグラファイト製の原料容器5と、この原料容器5をチ

チャンバーケース 3 に支持するステンレス鋼製の支持ロッド 6 と、この支持ロッド 6 を介して原料容器 5 をチャンバーケース 3 に対して相対的に上下に移動駆動する為のソレノイドアクチュエータ 7 と、原料容器 5 内の原料 4 a を加熱する加熱手段としてのゴールドイメージ炉 8 とを備えている。

05 原料容器 5 は、原料 4 a を載せる為の下端部のトレイ部 5 a と、複数の支持棒 5 b と、上端壁 5 c とで構成され、支持ロッド 6 の下部の小径ロッド部 6 a は、原料容器 5 の上端壁 5 c に連結したステンレス鋼製のホルダ 6 b に固着されている。9 個の粒状の原料 4 a は、トレイ部 5 a に設けた複数の円形の凹部 5 d (直径 2.2 mm、深さ 1.5 mm、縦横 3 mm ピッチで 9 個ある) に載置される。トレイ部 5 a の下面には温度測定の為の熱電対 9 が取り付けられ、そのリード線 (図示略) は原料容器 5 の支持棒 5 b に沿って延び、支持ロッド 6 の内部の配線通路内を通って外部へ延び制御ユニット (図示略) に接続されている。ソレノイドアクチュエータ 7 は、ソレノイドコイルにより支持ロッド 6 を上下に所定ストローク (例えば、約 2 mm) だけ移動駆動できるように構成され、制御ユニットにより駆動制御される。

チャンバーケース 3 は、円筒状の筒体 3 a と上端を塞ぐ頂板 3 b とで構成され、筒体 3 a の側部には、原料 4 a を観察する開口窓 (図示略) が形成されている。チャンバー 2 内の雰囲気を不活性ガス (例えば、アルゴンガス等) とするため、チャンバーケース 3 の筒体 3 a には、真空ポンプにより排気する為の且つ不活性ガスを供給する為のポート 10 と、不活性ガスがチャンバー 2 内を流れるようにする為の排出ポート 11 と、排出ポート 11 を開閉する開閉弁 12 とが設けられている。そして、少なくとも原料 4 a が溶融して凝固するまでの期間は不活性ガスの流れを遮断し気密状態に保持できるように構成されている。

チャンバー 2 とゴールドイメージ炉 8 との間を仕切る光透過性に優れる透明な石英板 13 が設けられ、この石英板 13 の外周部の両面には O リング 14 が設けられている。ゴールドイメージ炉 8 は、アルミニウム・マグネシウム合金製の炉本体 16 と、この炉本体 16 の内面に形成され金メッキされた楕円体形反射面 17 と、この楕円体形反射面 17 の焦点の位置に発光部を位置させたハロゲンラン

プ18（最大消費電力1kW）と、ハロゲンランプ18の位置を微調節する為の微調節機構19と、冷却水通路20を形成する通路形成体21とを備えている。

ハロゲンランプ18のランプ端子22から電流を供給すると、ハロゲンランプ18の発光部から放射された赤外光は、楕円体形反射面17で反射し、石英板105 3を透過して楕円体形反射面17の他方の焦点に集光する。この他方の焦点の位置に原料容器5のトレイ部5aが配置されているため、原料容器5内の原料4aを所定温度で溶融することができる。尚、この単結晶体製造装置1において、原料容器5と支持ロッド6とソレノイドアクチュエータ7とが結晶核生成手段に相当する。但し、ソレノイドアクチュエータ7以外の上下駆動アクチュエータを適10 用してもよい。

この単結晶体製造装置1を、（株）地下無重力実験センター（日本国、北海道空知郡上砂川町に設置）の落下塔で使用する落下カプセル内に収め、落下カプセルが重力加速度で落下中に発現する $10^{-4}G$ 以下の微小重力環境下（持続時間10秒）で、次のようにして結晶成長実験を実施し、種結晶を用いることなく半導体15 原料の粒状融液から直接粒状単結晶体に成長させることができた。

最初に、純度9N以上のGeの結晶で一辺が1.47mmの立方体の原料4aをトレイ部5aの9つの凹部5dに1個ずつ合計9個収容した。次に、チャンバー2内を真空に排気してからアルゴンガスを流しながらハロゲンランプ18により原料4aを加熱溶融した。ゴールドイメージ炉8の温度設定は予め1Gの重力環境下20 で完全に溶ける温度を目視で確認しておき、その温度より2～3°C高めに設定した。次に、原料4aの溶融後開閉弁12を閉じ、チャンバー2内をアルゴンガスの静止雰囲気にし、溶融温度で15秒程度保持した後落下カプセルの落下を開始した。その落下開始から1～3秒後にハロゲンランプ18の電源を切るとともに、ソレノイドアクチュエータ7を作動させて原料容器5を20mm/secの速度で25 約0.2mm下方（落下カプセルの落下方向）へ移動させた。その結果、融液4bはトレイ部5aの凹部5dから球状融液となって原料容器5に対して相対的に上向きに浮上し、自然冷却されながら過冷却状態になり、慣性運動により数秒以内に球状融液4bが原料容器5の上壁部5cや支持棒5bの固体壁面と衝突し、そ

の固体壁面との接触により、過冷却状態の粒状融液 4 b の表面の一部の表面自由エネルギーが低下して粒状融液 4 b の一部に結晶核が生成された。この時の融液 4 b の挙動はビデオカメラにより実時間で記録された。その後落下カプセルの落下中に融液 4 b は放熱を続け、粒状融液 4 b の結晶核から結晶が成長しつつ凝固して粒状の単結晶体になり、10秒間の微小重力持続時間（落下カプセルが重力加速度で落下している時間）を経て落下カプセルはブレーキにより制動力を受けながら落下塔の下で受け止められ停止した。その後落下カプセルから単結晶体製造装置 1 を取り出し、単結晶体製造装置 1 から単結晶体を取り出した。

単結晶体は固体壁面と接触後にトレイ部 5 a の底面上に戻っているものや固体 10 壁面に付着した状態のものもあった。いずれの単結晶体にも固体壁面に接触した痕跡が見られた。固体壁面との衝突が緩やかに行われた単結晶体は球形に近い形であり、固体壁面との衝突がやや激しく行われた単結晶体は砲弾形の形状であった。しかし、いずれの単結晶体においても、X 線回析で結晶性を調べたところ周期的なラウエ斑点が観測され単結晶になっていることが確認された。

15 尚、図 1 には、原料 4 a の時間的変化が模式的に示され、未融解の原料 4 a がトレイ部 5 a の右端に示され、微小重力環境に突入前の融解した融液 4 b がその左側に示され、微小重力環境に入ってから浮遊しつつ慣性運動により原料容器 5 の上壁面 5 c に接触した粒状融液 4 b が上壁面の下側に示されている。

20 ゲルマニウム (Ge) の原料以外に、ガリウムアンチモナイト (GaSb) の原料と、インジウムアンチモナイト (InSb) の原料を用いて同様の実験を行った。原料の大きさはいずれも 0.4 mm^3 にカットしたものを用い、1~4 個を各凹部 5 d 内に収容して溶融させ夫々融液を作った。加熱溶融温度は原料に応じて設定するとともに落下開始後、原料容器 5 を下方に移動させるまでの時間を 1~5 秒範囲とし、浮上した粒状融液が壁面に接触するまでの浮遊時間を 2, 3 秒 25 以内とした。落下カプセルの落下完了後、単結晶体を回収し X 線回析で調べたところ、これらが単結晶化していることが確認された。

以上説明した単結晶体の製造技術は、単結晶体製造装置 1 を微小重力環境実現手段に適用し、微小重力環境下に過冷却状態の粒状融液 4 b を単結晶体に凝固さ

せることを特徴とするものである。

この単結晶体製造技術によれば、微小重力環境実現手段で実現された微小重力環境を活用するため、スペースや時間的な制約が少なく、種々の結晶成長条件の設定が可能であること、宇宙の微小重力環境で単結晶体を製造する技術として好

05 適であること、種結晶を用いることなく原料の融液から直接粒状の単結晶体を製造できること、種々の材料（单一元素の半導体、化合物半導体、金属材料、絶縁材料等）の単結晶体を製造できること、小型の装置で単結晶体を製造できること、等の効果が得られる。

実施形態 2（図 2 参照）

10 この実施形態に係る単結晶体製造装置は、地上において自由落下による微小重力環境を活用して単結晶体を製造する装置であり、この装置による単結晶体の製造方法は比較的容易に実施することができる。

最初に、この単結晶体製造装置について、図 2 を参照して説明する。

図 2 に示すように、この単結晶体製造装置 3 1 は、原料 3 2 a を収容し且つ真
15 空雰囲気を作るチャンバー 3 3 を形成するチャンバーケース 3 4、そのチャンバ
ー 3 3 の上側に配置された加熱手段としてのゴールドイメージ炉 3 5、チャンバ
ーケース 3 4 の下端に接続されて鉛直方向に所定長さ（例えば、約 4 m）延びる
上部落下チューブ 3 6 であって原料 3 2 a が融解した粒状融液 3 2 b を垂直に自
由落下させる為の上部落下チューブ 3 6、上部落下チューブ 3 6 の下端から下方
20 へ延びる下部落下チューブ 3 7 であって融液 3 2 b が凝固する間に必要な落下
長さ（例えば、約 10 m）を有する下部落下チューブ 3 7、チャンバー 3 3 内に
原料 3 2 a を供給して保持解除可能に保持する原料供給保持機構 3 8、下部落下
チューブ 3 7 の上端付近に配設され落下中の融液 3 2 b と微小時間の間接触する
グラファイト製の回転片 3 9、下部落下チューブ 3 7 の下端側に連なり融液 3 2
25 b が結晶化した単結晶体の衝撃を吸収し冷却する液槽を備えた回収槽 4 0などを
備えている。

図示のように、チャンバーケース 3 4 とゴールドイメージ炉 3 5 の間は透明な
石英板 4 1 で仕切られ、チャンバーケース 3 4 と上部落下チューブ 3 6 の間はエ

アロック42で仕切られ、上部落下チューブ36と下部落下チューブ37との間はエアロック43で仕切られている。エアロック42を開けばチャンバー33と上部落下チューブ36内とが連通し、エアロック43を開けば上部落下チューブ36内と下部落下チューブ37内とが連通する。ゴールドイメージ炉35は、前
05 記実施形態1のものと同様の構造で、炉本体44の下面側には単槽円体形反射面45が形成され、その焦点位置にハロゲンランプ46が設けられ、ハロゲンラン
プ46から放射された赤外線はチャンバー33内のもう一つの焦点位置に集光さ
れる。この下側の焦点位置には原料供給保持機構38に保持された原料32aが
配置される。

10 原料供給保持機構38は、石英製の回転丸棒47と、この回転丸棒47の左端
部分に形成され且つ原料32aを保持する保持室47aと、石英製のスリーブ4
8と、石英製の原料挿入棒49と、回転丸棒47を180度回動させる回動アク
チュエータ50と、原料挿入棒49を往復駆動する往復駆動アクチュエータ51
と、スリーブ48に形成された原料投入口52などを有する。回転丸棒47は、
15 チャンバーケース34の右側の壁部を挿通してチャンバー33内に導入され、そ
の左端部分に円形断面で左端が開放した保持筒が形成され、保持筒内には原料3
2aを保持する保持室47aが形成され、保持筒の上端部には融液32bを落下
させる為の開口47bが形成されている。

スリーブ48はチャンバーケース34の左側の壁部を挿通してチャンバー33
20 内へ導入され、スリーブ48の右端部が保持筒に回転自在に内嵌されている。原
料挿入棒49はスリーブ48の左端からスリーブ48内へ挿入され、原料投入口
52からスリーブ48内へ供給された原料32aは原料挿入棒49により保持室
47aへ押し込まれる。原料投入口52はキャップ53とOリングとで密封可能
であり、スリーブ48の左端部は袋ナット54とOリングとで気密状にシールさ
25 れている。

チャンバー33の内部を真空または不活性ガス雰囲気に切換えるため、チャン
バーケース34には排気ポート58と、排気ポート58を開閉可能な開閉弁59
が設けられ、排気ポート58には真空ポンプと不活性ガス供給装置とが切換え式

に接続されている。同様に、上部落下チューブ 3 6 内を真空または不活性ガス雰囲気に切換えるため、上部落下チューブ 3 6 には排気ポート 6 0 と、排気ポート 6 0 を開閉可能な開閉弁 6 1 が設けられ、排気ポート 6 0 には真空ポンプと不活性ガス供給装置とが切換え式に接続されている。同様に、下部落下チューブ 3 7 05 と回収槽 4 0 内を真空または不活性ガス雰囲気に切換えるため、下部落下チューブ 3 7 には排気ポート 6 2 と、排気ポート 6 2 を開閉可能なバルブ 6 3 が設けられ、排気ポート 6 2 には真空ポンプと不活性ガス供給装置とが切換え式に接続されている。前記回転板 3 9 は、粒状融液 3 2 b が自由落下する途中において粒状融液 3 2 b と接触できるように設置される。尚、回転板 3 9 が粒状融液 3 2 b と 10 衝突する角度及び回転板 3 9 の回転速度を調整する機構（図示略）も設けられている。

回収槽 4 0 の底部の液容器 6 4 には、落下して来る単結晶体 3 2 c の衝撃を緩和し且つ単結晶体 3 2 c を冷却する為のシリコーン冷却液 6 5 が収容され、回収槽 4 0 の側壁部には、単結晶体 3 2 c を取り出す為の開口窓 6 6 と、この開口窓 15 6 6 を開閉するエアーロック 6 7 が設けられている。尚、前記ハロゲンランプ 4 6 、回動アクチュエータ 5 0 、往復駆動アクチュエータ 5 1 、開閉弁 5 9 、 6 1 、 6 3 、エアロック 4 2 、 4 3 、 6 7 、真空ポンプ、不活性ガス供給装置などを駆動制御する制御ユニット（図示略）も設けられている。尚、この単結晶体製造装置 3 1 において、回転板 3 9 が結晶核生成手段に相当する。

20 次に、単結晶体製造装置 3 1 を用いて半導体原料から粒状の単結晶体を製造する方法について説明する。

この単結晶体製造方法の特徴は、半導体材料からなる原料 3 2 a を融解させた融液 3 2 b を自由落下させ、その落下中の微小重力環境下において過冷却状態の粒状融液 3 2 b を固体表面に接触させて結晶核を生成し、その後さらに自由落下 25 させながら凝固させて単結晶体 3 2 c に結晶化させることにある。

最初に、チャンバー 3 3 の下側のエアロック 4 2 を閉めた後、予め体積と形状を定めた原料 3 2 a を原料投入口 5 2 からスリーブ 4 8 内に入れ、原料挿入棒 4 9 により原料 3 2 a を保持室 4 7 a へ挿入し、キャップ 5 3 と袋ナット 5 4 を締

めて気密にしチャンバー33内の空気を排気して真空にする。同様に、上部落下チューブ36と下部落下チューブ37と回収槽40内も真空に排気し、原料32aの落下の際にはエアロック42, 43を開放にし粒状融液32bが真空中を落下するように準備しておく。

05 ハロゲンランプ46により予め設定した温度まで加熱して保持室47a内の原料32aを溶融する。その融液32bは表面張力により半球状の融液になるが、その融液を一定温度で一定時間で保持する。その後回転丸棒47を180度回動させて開口窓47bを下側に向け融液32bを自由落下させる。

融液32bは表面張力で真球状の融液32bになり、上部落下チューブ36内
10 を自由落下する間に微小重力環境下に急速に放熱して温度が低下し過冷却状態になる。この過冷却状態の融液32bは回転板39の固体表面と微小時間の間接触する。その結果、過冷却状態の融液32bの表面の一部に結晶核が生成する。その後融液32bの落下方向が振れて自由落下を続け、微小重力環境下に保持されたまま、球状のまま急速に凝固し単結晶が成長して球状の単結晶体32cとなり
15 、そのまま回収槽40の底部の液容器64内のシリコーン冷却液65中に落下し、急冷され液容器64の底に停止する。

この単結晶体の製造方法において、落下前の融液の温度はハロゲンランプ46の出力調整により制御され、材料に応じた最適温度に設定される。落下前の融液32bの温度、融液32bの種類や大きさ、回転板39に接触するまでの時間又
20 は落下距離等が、過冷却度に関係するため、これらのパラメータを装置の設計に反映する必要がある。また、回転板39が球状融液32bと接触する時の角度、接触圧力、その接触時間なども最適になるように制御する事が望ましく、回転板39の接触面の材質は化学的に安定した材質であることが必要であるが、その接触面の材質も融液の種類などに応じたものを選択することが望ましい。さらに、
25 回転板39との接触後融液32bが冷却液65に到達するまでに凝固を終了するように装置の落下距離を設定することが望ましい。

この単結晶体製造方法は、原料として蒸気圧が低く真空中で熱分解しにくい材料の原料を適用することが望ましい。シリコン、ゲルマニウム、シリコンゲルマ

ニウムの混晶、或いは、インジウムアンチモナイト、ガリウムアンチモナイト、これらの混晶などを適用出来る。但し、金属材料や絶縁材料の原料を用いて、それらの材料の単結晶体も製造できることは勿論である。

この単結晶体製造技術によれば、種結晶を用いることなく原料の融液から直接

- 05 球状の単結晶体に結晶化できること、球状の結晶欠陥の少ない高品質の単結晶体を製造できること、融液内の物質の密度差に基づく組成やドープング不純物のバラツキが少なくなること、種々の材料（单一元素の半導体、化合物半導体、金属材料、絶縁材料等）の単結晶体を製造できること、地上に設置した装置で単結晶体を製造できること、結晶核生成手段の構成が簡単化すること、原料供給保持機構
- 10 構 3 8 から原料を連続的に供給することも可能であるため、単結晶体の量産も可能となること、等の効果が得られる。

実施形態 3（図 3～図 6 参照）

解離圧が高い元素を成分に持つ化合物半導体結晶においては、融液や固化した結晶から元素の解離を防ぐためアンプル又はカプセル中で結晶成長を行うことが

- 15 多く、ブリッジマン法が採用されている。しかし、従来の技術では、種結晶を用いないで融液を直接単結晶体に結晶化させることは不可能であった。この実施形態に係る単結晶体製造技術は、化合物半導体結晶の融液を合成し、種結晶を用いることなくその融液を直接単結晶体に結晶化することを特徴とするものである。

最初に、単結晶体製造装置について説明する。

- 20 図 3 は単結晶体製造装置 7 1 の全体を示し、図 4 は単結晶体製造装置 7 1 の上端側部分を示し、図 5 は単結晶体製造装置 7 1 の残りの部分を示す。図 3～図 5 に示すように、単結晶体製造装置 7 1 は、原料（図示略）を真空封止した石英製のアンプル 7 2（これが、カプセルに相当する）、双橙円型ゴールドイメージ炉 7 3 と、このゴールドイメージ炉 7 3 の下側に連なる短い炉側チューブ 7 4、この炉側チューブ 7 4 の下端に連なる落下チューブ 7 5 であって鉛直方向に所定長さ（例えば、約 1 4 m）延びる落下チューブ 7 5、この落下チューブ 7 5 の下端に連なる回収槽 7 6、ゴールドイメージ炉 7 3 のチャンバー 7 7 内にアンプル 7 2 を保持する吊り銅線 7 8（カプセル保持手段に相当する）、温度検出用熱電対
- 25

79、落下チューブ75内の高さ方向途中部に設けられた減速機構80、制御ユニット(図示略)などを有する。炉側チューブ74と落下チューブ75の間を仕切るエアロック81、落下チューブ75と回収槽76間を仕切るエアロック82も設けられている。

05 前記双槽円型ゴールドイメージ炉73は、1対の単槽円体型ゴールドイメージ炉73a, 73aを水平方向に対向させ、それらの共通の焦点を1点に一致させたものであり、アンプル72に収容された原料が共通の焦点に位置するように、アンプル72が図示のように吊り銅線78で保持され、原料を加熱溶融できるようにしてある。ゴールドイメージ炉73の上端部には気密端子83が設けられ、
10 この気密端子83から吊り銅線78が延びると共に、気密端子83から延ばしたPt-PtRh製の熱電対79がアンプル72の副室72bの温度を検出するように接続されている。気密端子83には吊り銅線78に接続された外部端子84と、熱電対79に接続された外部端子85が設けられている。

ゴールドイメージ炉73に連結された炉側チューブ74には、ポート86とのポート86を開閉可能な開閉弁87が設けられ、ポート86は真空ポンプに接続され、チャンバー77内の空気を排氣できるように構成され、必要に応じて内部へ空気を導入可能である。気密端子83を取付ける端子取付け部材98には、アンプル72内の原料や融液を監視する為の透明な気密窓(図示略)が形成されている。図3、図4に示すように、落下チューブ75の側壁には、ポート88と
20 このポート88を開閉可能な開閉弁89が設けられ、ポート88は真空ポンプに接続され、チャンバー77内の空気を排氣できるように構成され、必要に応じて内部へ空気を導入可能である。減速機構80は、落下チューブ75内を落下中のアンプル72を減速する為のものであり、落下チューブ75の内部の高さ方向途中部に配設されている。この減速機構80は、弱いスプリングにより矢印と反対
25 方向へ付勢された左右1対の回動板80aを有し、各回動板80aの上端部は側壁部にヒンジ結合されている。落下中のアンプル72が1対の回動板80aに接触すると減速されるが、停止することなく落下を継続する。

回収槽76の底部の液容器90には、アンプル72の衝撃緩衝と冷却を兼ねた

シリコーンオイル 9 1 と、衝撃吸収の為のシリコーンゴム等のクッション材 9 2 が収容されている。回収槽 7 6 の側壁には、アンプル 7 2 を取り出す為の開口窓 9 3 が設けられ、この開口窓 9 3 はエアロック 9 4 で開閉可能に構成してある。

回収槽 7 6 の側壁には、ポート 9 6 とこのポート 9 6 を開閉可能な開閉弁 9 7
05 が設けられ、ポート 9 6 は真空ポンプに接続され、回収槽 7 6 内の空気を排気できるように構成され、必要に応じて内部へ空気を導入可能である。

図 4 に示すように、石英製のアンプル 7 2 は、原料の融液 9 5 b から単結晶を作り主室 7 2 a と、この主室 7 2 a の上方に位置する副室 7 2 b であって蒸気圧が高い元素を蒸発させて主室 7 2 a 内の融液 9 5 b に溶け込ませる為の副室 7
10 2 b とを有し、主室 7 2 a と副室 7 2 b の間には蒸気拡散調整用小穴 7 2 c を形成した拡散障壁 7 2 d が設けられている。解離圧が高い元素を含む化合物半導体の単結晶を製造する場合には、このようなアンプル 7 2 内に原料を封入して落下させる。

この場合、予め融点においてその化合物半導体の化学量論的組成となるように
15 各構成元素について秤量した原料を主室 7 2 a 内に収容するか、或いは、その化合物半導体の組成を持つ多結晶からなる原料を主室 7 2 a 内に収容しておき、その原料をゴールドイメージ炉 7 3 により加熱溶融し化合物半導体の融液を作る。

一方、副室 7 2 b には解離圧が高い元素の原料を収める。そして、その元素の融点において主室 7 2 a の融液が化学量論的組成になるに必要なだけの解離圧相
20 当の蒸気圧が発生するように原料の量と加熱温度を与える。尚、アンプル 7 2 と減速機構 8 0 とが結晶核生成手段に相当する。

次に、単結晶体製造装置 7 1 を用いて、 $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ 半導体の単結晶体を製造する例について説明する。

アンプル 7 2 の主室 7 2 a の底部には、 $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ 半導体の成分元素である Ga と In を入れる。仕込み量は $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の融点における融液組成に対応する所定のガリウム(Ga)とインジウム(In)の量とする。副室 7 2 b には、同様に $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の融点における砒素の解離圧とバランスする砒素(As)圧を発生するに必要な量の As を入れる。これらの成分元素の原料を収容してからア

ンプル 7 2 内を真空に排気し封止する。

このアンプル 7 2 は、その上端のリング部 7 2 e に吊り銅線 7 8 を通してゴルトイメージ炉 7 3 の共通の焦点の位置に吊り下げる。そして、チャンバー 7 7 の内部を真空排気してからハロゲンランプ 7 3 b に電流を流し、アンプル 7 2 の
05 主室 7 2 a の底部を $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の融点よりやや高い 1070°C に加熱すると共に、副室 7 2 b を約 600°C に加熱する。加熱によって主室 7 2 a の底部には最初 In と Ga からなる融液ができる、副室 7 2 b では As の一部が昇華し気体となって主室 7 2 a 内に拡散して In と Ga からなる融液と反応し、 $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の組成をもつ融液 9 5 b が合成される。融液 9 5 b が合成されるまでに予め真空排気した落下チューブ 7 5 と回収槽 7 6 内をアンプル 7 2 が自由落下できるように、エアロック 8 1, 8 2 を開放状態にする。次に、 $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の融液 9 5 b の合成が完了した時点で、吊り銅線 7 8 に電流を流してそれを溶断し、アンプル 7 2 を自由落下させると共にハロゲンランプ 7 3 b の電源をオフにする。

アンプル 7 2 は真空中を自由落下し、その落下の途中で 1 対の回動板 8 0 a と
15 接触して減速され、その後更に自由落下を継続して回収槽 7 6 のシリコーンオイル 9 1 に突入し、最後にシリコンゴムのクッション材 9 2 に衝突して停止する。

落下開始後自由落下するアンプル 7 2 内は微小重力環境に変わり、 $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の融液 9 5 b は浮遊し表面張力の作用で真球状になる。球状融液 9 5 b が落下中に放熱して過冷却状態になってから、アンプル 7 2 が 1 対の回動板 8 0 a と
20 接触すると、落下速度が減速され、アンプル 7 2 内に重力が作用し、浮遊していた融液 9 5 b が主室 7 2 a の底面の固体表面に微小時間の間接触する。そのため球状融液 9 5 b の表面の一部に結晶核が生成する。その後アンプル 7 2 が自由落下を継続し放熱するため、主室 7 2 a 内で浮遊状態の融液 9 5 b の結晶核から急速に結晶成長が進行して、球状融液 9 5 b の全体が $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の単結晶体 9 25 5 c になり、その後シリコーンオイル 9 1 に突入して冷却される。

以上説明した融液合成から凝固までの挙動について図 6 を参照して補足説明する。図 6 (a) は、アンプル 7 2 がゴルトイメージ炉 7 3 から落下開始する直前の状態を示し、ゴルトイメージ炉 7 3 で加熱され、各成分元素の原料が互い

に溶けあって $In_{0.97}Ga_{0.03}As$ の合成融液 95 b ができている。図 6 (b) は、アンプル 72 が落下チューブ 75 内を自由落下し内部に微小重力環境が生じ、融液 95 b が浮遊し表面張力の作用で球状になった状態を示す。この球状融液 95 b においては単結晶と同様に成分元素の多数の原子が規則性をもって配列している
05 ものと推測される。図 6 (c) は、アンプル 72 が減速機構 80 の 1 対の回転板 80 a と接触して減速した時の状態を示す。球状融液 95 b が主室 72 a の底面 (固体表面) と衝突して、球状融液 95 b の表面の一部が底面に接触し、その表面の自由エネルギーが低下するためその部分に結晶核が生成される。図 6 (d) は、アンプル 72 が減速機構 80 を通過して再び自由落下状態になり、浮遊した
10 球状融液 95 b が凝固して球状の単結晶体 95 c になった状態を示す。図 6 (e) は、アンプル 72 がシリコーン冷却液 91 に突入した時の状態を示す。この単結晶体の製造方法は、この前記以外の各種の化合物半導体であって解離圧が高い元素を含む化合物半導体結晶の単結晶体の製造に適用することができる。但し、金属材料や絶縁材料の原料を用いて、それらの材料の球状の単結晶体も製造でき
15 ることは勿論である。

この単結晶体の製造技術によれば、種結晶を用いることなく融液から直接球状の単結晶体に製造できること、複数種類の元素原料から化合物半導体を合成できること、微小重力環境下に浮遊状態で球状のまま単結晶化するので結晶欠陥が非常に少ない高品質の単結晶体を製造できること、融液内の物質の密度差に基づく
20 組成やドーピング不純物のバラツキが少なくなること、三元以上の化合物半導体の単結晶体を製造できること、種々の材料（单一元素の半導体、化合物半導体、金属材料、絶縁材料等）の球状単結晶体を製造できること、などの効果が得られる。最後に、前記実施形態 1～3 に次のような部分的な変更を加えた形態でも実施することができる。

25 1) ハロゲンランプに代えて、抵抗加熱装置、高周波電磁誘導加熱装置、電子ビーム加熱装置、レーザ加熱装置などの加熱手段を適用可能である。
2) 実施形態 3 のようにアンプルを落下させて単結晶体を製造する場合、温度が高い融液を作る主室と揮発性元素を蒸発させる温度の低い副室とを別々に加熱す

ることが望ましい。そのため温度制御可能な夫々独立の加熱源により主室と副室とを加熱することが望ましい。これは、既存の技術でもって十分に可能である。

3) 微小重力環境下で浮遊状態にある粒状融液や球状融液は重力下にある場合と比べて融液からの結晶成長速度が非常に速いことが知られている。これに関する
05 発明者の推察によれば、過冷却状態の融液の構造は、重力下の融液の構造と異なり、単結晶と同様に規則正しい原子配列をしているため、一旦結晶核が一点に又は局部的に生成されると、液相の化学ポテンシャルが大きいため結晶核から急速に結晶が成長して単結晶になるものと考えられる。従って、前記実施形態のように、粒状融液の一端を他の固体物質に接触させて結晶核を生成する代わりに、落
10 下途上の粒状融液の一端又は局部にイオンビームを照射して表面自由エネルギーを下げることによって結晶核を生成させ、その結晶核から単結晶を成長させることができる。

請 求 の 範 囲

1. 原料を溶融してから凝固させて単結晶体を製造する方法において、
原料を加熱して溶融させる第1工程と、
05 前記原料の融液の温度を低下させて融液を過冷却状態の粒状融液にする第2工
程と、
前記過冷却状態の粒状融液を微小重力環境下で浮遊させたまま、その粒状融液
の表面の一部の表面自由エネルギーを下げて粒状融液に結晶核を生成させる第3
工程と、
10 前記結晶核をもつ粒状融液を微小重力環境下で粒状の単結晶体に凝固させる第
4工程と、
を備えたことを特徴とする単結晶体の製造方法。
2. 前記原料として单一元素の半導体材料を用いることを特徴とする請求の範囲
第1項に記載の単結晶体の製造方法。
15 3. 前記原料として化合物半導体材料を用い、化合物半導体の単結晶体を製造す
ることを特徴とする請求の範囲第1項に記載の単結晶体の製造方法。
4. 前記原料として複数元素の半導体材料を用い、化合物半導体の単結晶体を製
造することを特徴とする請求の範囲第1項に記載の単結晶体の製造方法。
5. 前記原料が蒸気圧の高い半導体材料を含む場合には、原料をカプセル内に收
20 容して、第1～第4工程を行うことを特徴とする請求の範囲第4項に記載の単結
晶体の製造方法。
6. 前記蒸気圧の高い半導体材料以外の半導体材料をカプセル内の主室に予め收
容しておき、蒸気圧の高い半導体材料をカプセル内の主室に連通した副室に予め
收容しておき、第1工程において主室内の半導体材料と副室内の半導体材料とを
25 異なる温度に加熱することを特徴とする請求の範囲第5項に記載の単結晶体の製
造方法。
7. 真空雰囲気、不活性ガス雰囲気、酸化性ガス雰囲気の何れか1つの雰囲気中
で第1～第4工程を行うことを特徴とする請求の範囲第1項～第6項の何れか1

項に記載の単結晶体の製造方法。

8. 過冷却状態の粒状融液の表面の一部を化学的安定性の高い固体の表面に微小時間の間接触させることにより、表面自由エネルギーを下げる特徴とする請求の範囲第1項～第6項の何れか1項に記載の単結晶体の製造方法。

05 9. 過冷却状態の粒状融液の表面の一部にイオンビームを微小時間の間照射することにより、表面自由エネルギーを下げる特徴とする請求の範囲第1項～第6項の何れか1項に記載の単結晶体の製造方法。

10 10. 微小重力環境実現手段に適用するのに適した単結晶体製造装置であって、微小重力環境実現手段で実現された微小重力環境と協働して原料から単結晶体を

10 製造する為の単結晶体製造装置において、
　　気密状のチャンバーを形成するチャンバーケースと、
　　前記チャンバー内に配置されて原料を収容する原料容器と、
　　前記原料容器内の原料を加熱する加熱手段と、
　　前記原料容器をチャンバーケースに支持させるとともに原料容器をチャンバー

15 ケースに対して相対的に移動駆動可能なアクチュエータと、
　　を備えたことを特徴とする単結晶体製造装置。

11. 前記原料容器内の原料を加熱手段で加熱して溶融させ、その融液を原料容器内において微小重力環境下で非接触状に浮遊させたまま冷却して過冷却状態の粒状融液にし、微小重力環境下で非接触状に浮遊させたまま前記アクチュエータ

20 により原料容器をチャンバーケースに対して相対的に移動駆動することにより、
　　その過冷却状態の粒状融液の表面の一部を原料容器の固体面に接触させて粒状融液に結晶核を生成させ、粒状融液を凝固させて粒状の単結晶体を製造できるように構成されたことを特徴とする請求の範囲第10項に記載の単結晶体製造装置。

12. 前記加熱手段が、楕円体形反射面と、この楕円体形反射面の焦点に配置さ

25 れたハロゲンランプとを備えたことを特徴とする請求の範囲第10項又は11項に記載の単結晶体製造装置。

13. 原料を加熱して融液にし、その融液を自由落下させ微小重力環境下に凝固させて単結晶体を製造する為の単結晶体製造装置において、

鉛直方向に延びる気密状の落下チューブと、
前記落下チューブの上端部内に原料を解除可能に保持する原料保持手段と、
前記原料保持手段で保持された原料を加熱して溶融させる加熱手段と、
前記溶融した粒状融液が落下チューブ内を自由落下しつつ過冷却状態となって
05 自由落下中に落下チューブの途中部内の粒状融液の表面の一部の自由エネルギー
を下げて粒状融液に結晶核を生成させる結晶核生成手段と、
更に自由落下中に結晶核を核として単結晶に凝固した単結晶体を回収する回収
部と、
を備えたことを特徴とする単結晶体製造装置。。

10 14. 前記落下チューブ内の空気を吸引して真空化する吸引手段を設けたことを
特徴とする請求の範囲第13項に記載の単結晶体製造装置。
15. 前記加熱手段が、楕円体形反射面と、この楕円体形反射面の焦点に配置さ
れたハロゲンランプとを備えたことを特徴とする請求の範囲第14項に記載の単
結晶体製造装置。

15 16. 前記結晶核生成手段が、落下チューブ内の粒状融液の落下経路に配置され
且つ化学的安定性の高い固体材料製の回転板で構成されたことを特徴とする請求
の範囲第13項～第15項の何れか1項に記載の単結晶体製造装置。
17. 原料を加熱して融液にし、その融液を自由落下させ微小重力環境下に凝固
させて単結晶体を製造する為の単結晶体製造装置において、

20 鉛直方向に延びる気密状の落下チューブと、
原料を収容して落下に供されるカプセルと、
前記落下チューブの上端部内にカプセルを解除可能に保持するカプセル保持手
段と、
前記カプセル保持手段で保持されたカプセル内の原料を加熱して溶融させる加
25 热手段と、
前記溶融した粒状融液がカプセルと共に落下チューブ内を自由落下しつつ過冷
却状態となって自由落下中に落下チューブの途中部内の粒状融液の表面の一部の
自由エネルギーを下げて粒状融液に結晶核を生成させる結晶核生成手段と、

更に自由落下中に結晶核を核として単結晶に凝固した単結晶体をカプセルと共に回収する回収部と、

を備えたことを特徴とする単結晶体製造装置。。

18. 前記落下チューブ内の空気を吸引して真空化する吸引手段を設けたことを
05 特徴とする請求の範囲第17項に記載の単結晶体製造装置。

19. 前記加熱手段が、楕円体形反射面と、この楕円体形反射面の焦点に配置されたハロゲンランプとを備えたことを特徴とする請求の範囲第18項に記載の単結晶体製造装置。

20. 前記結晶核生成手段が、落下チューブ内のカプセルの落下経路に配置され
10 落下中のカプセルを減速する減速手段を含むことを特徴とする請求の範囲第17
項～第20項の何れか1項に記載の単結晶体製造装置。

図1

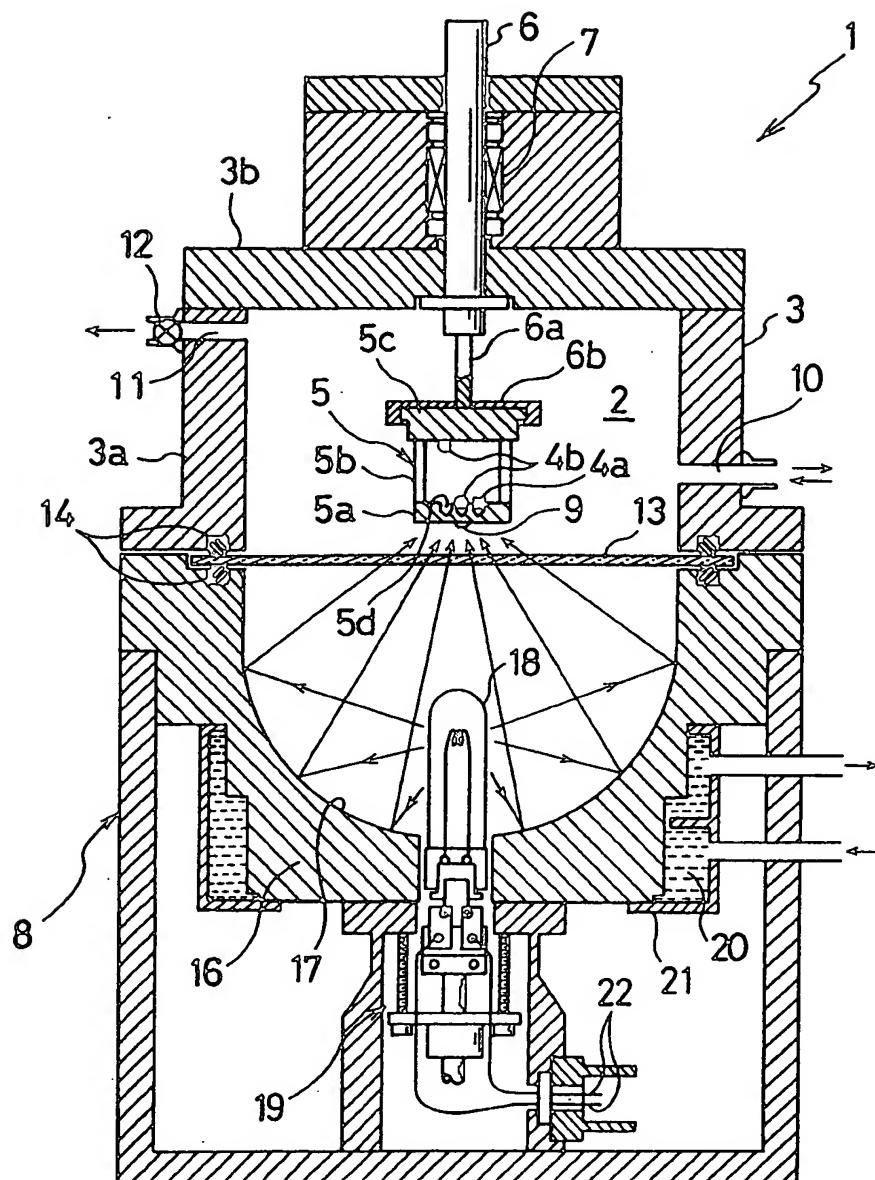


図2

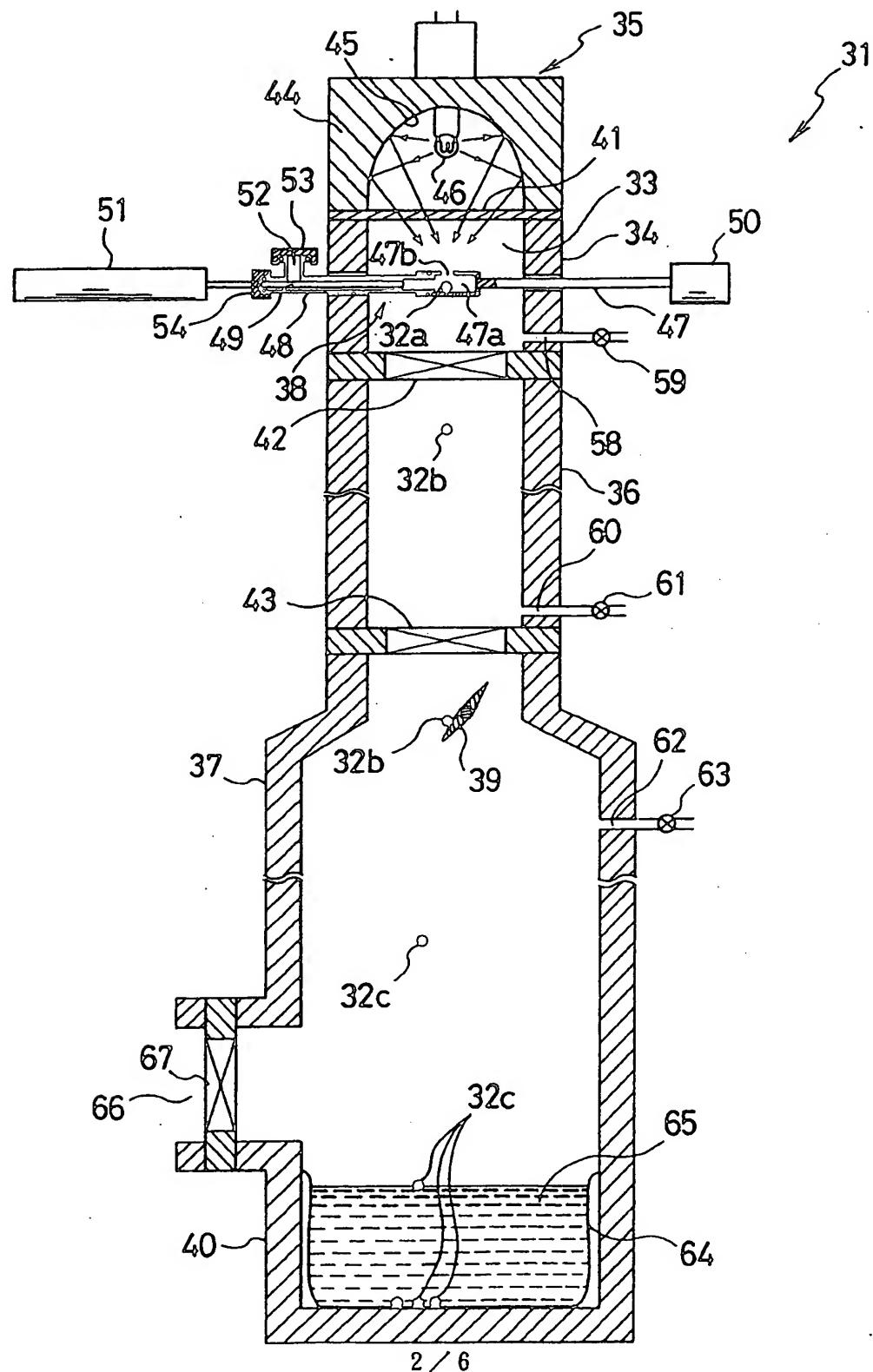


図3

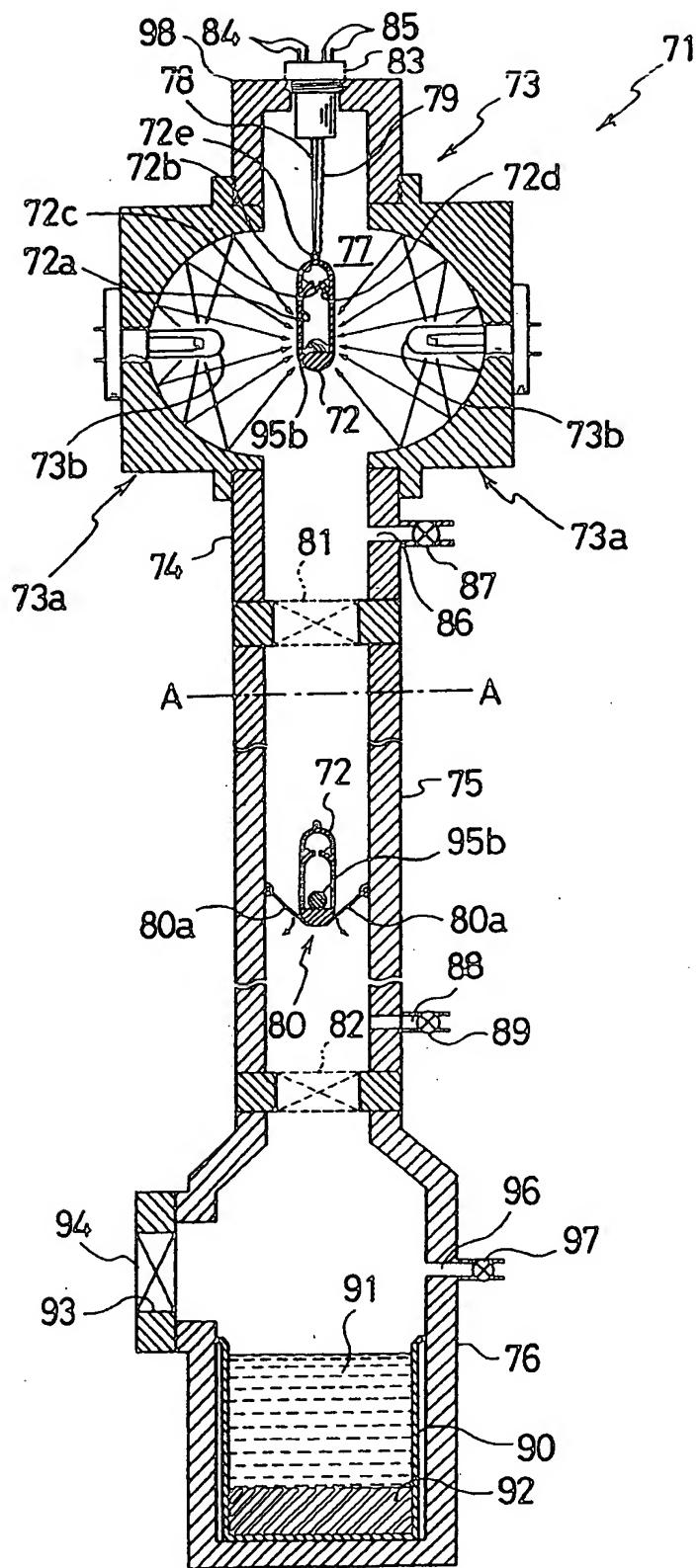


図4

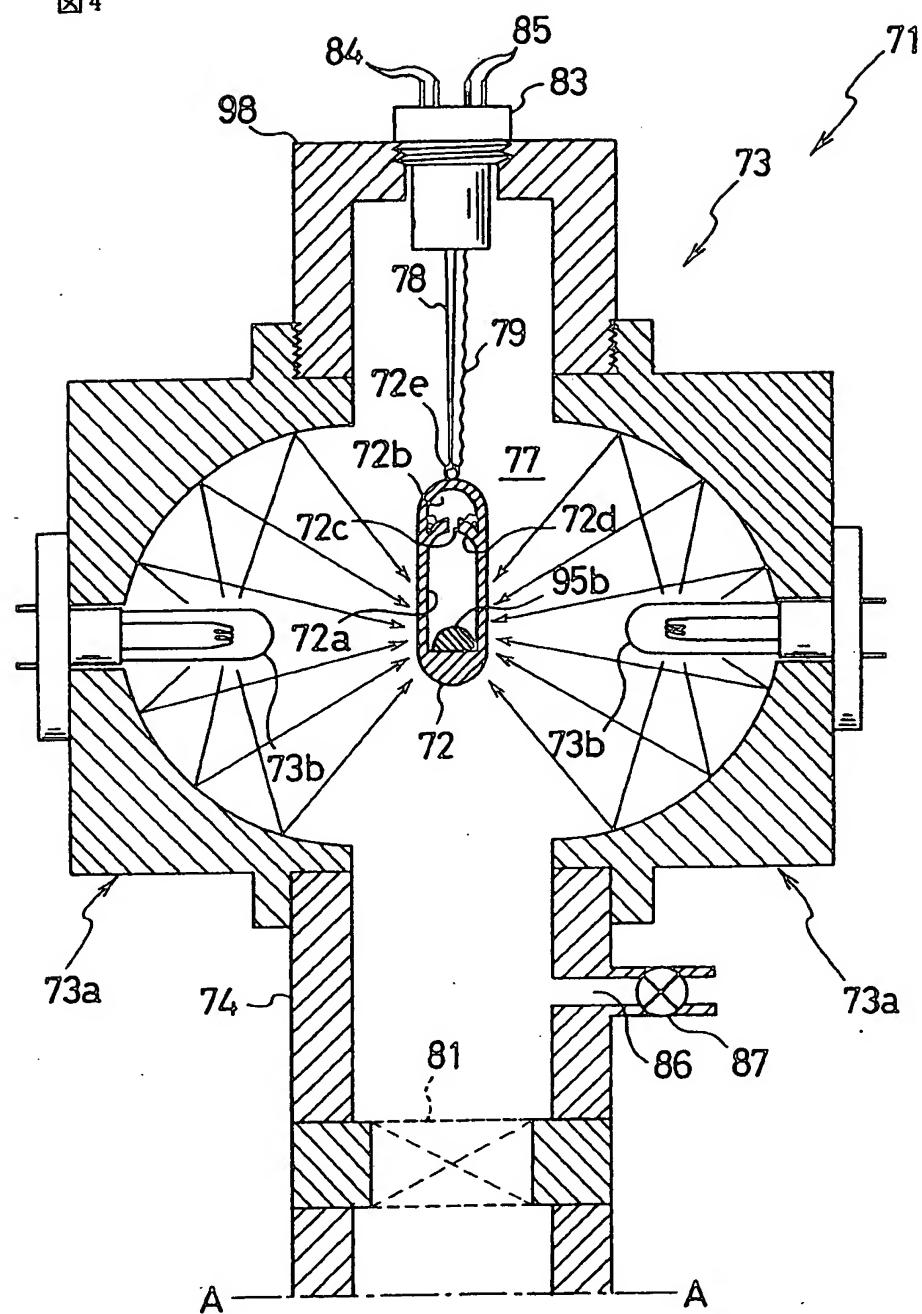


図5

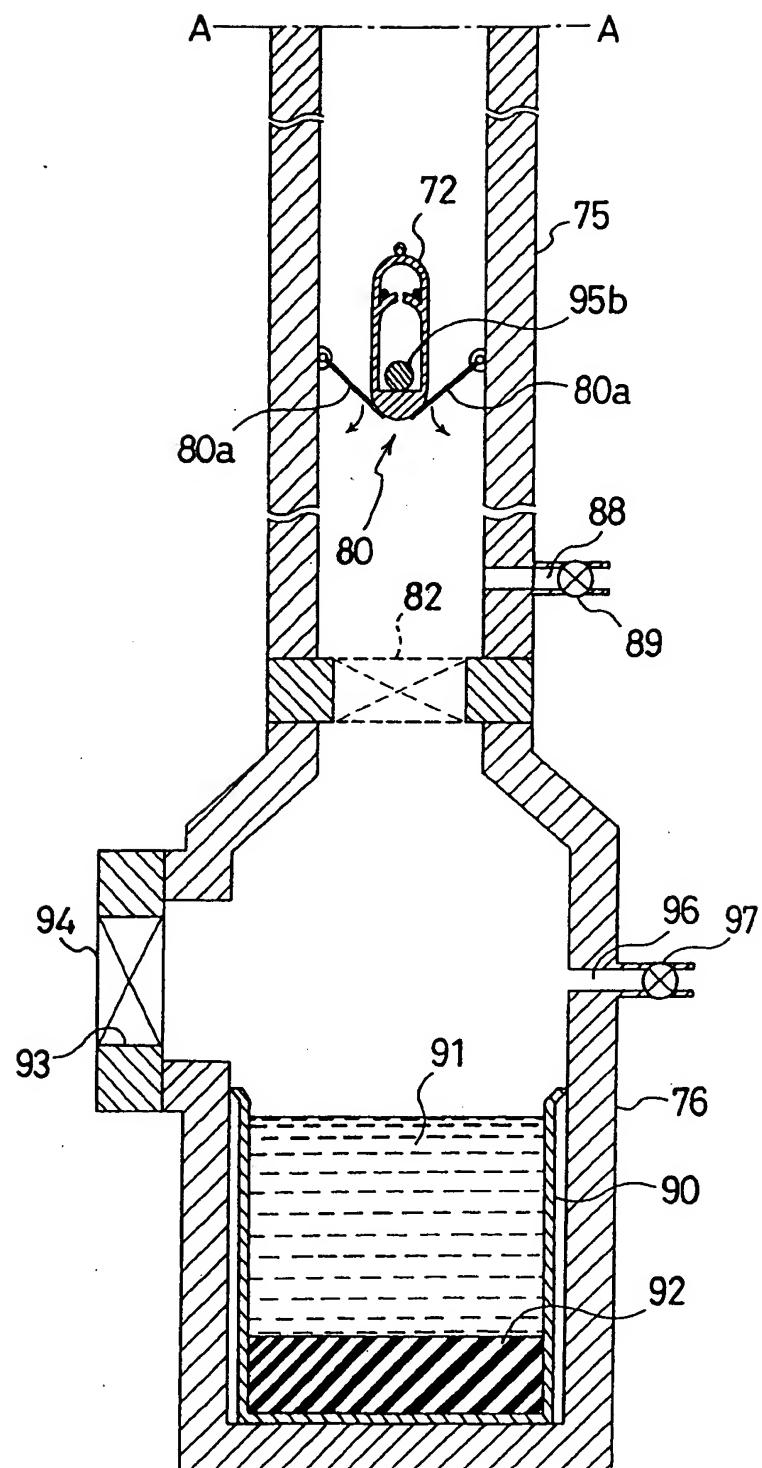
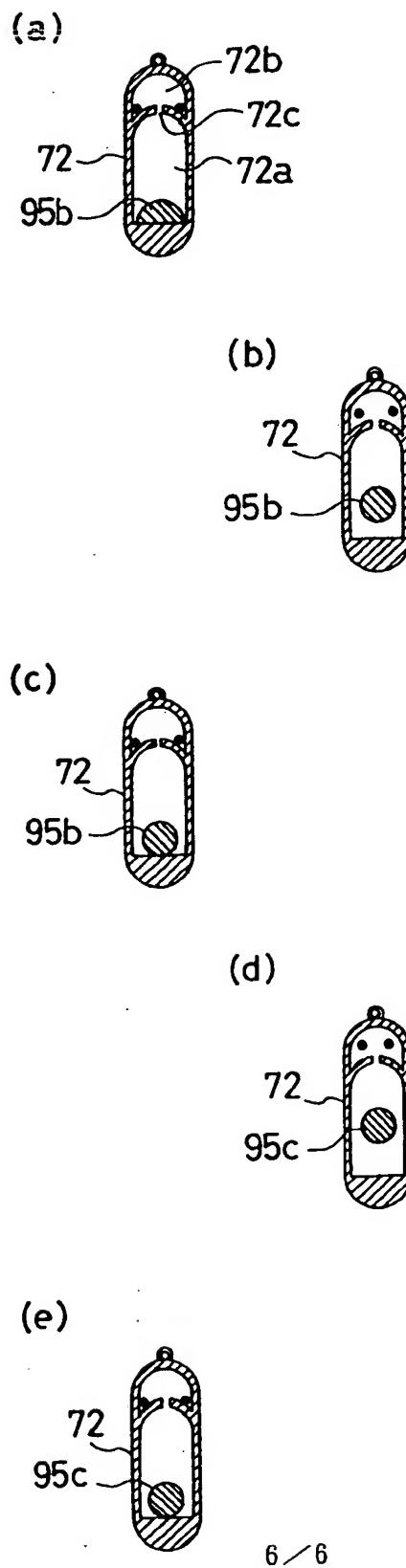


図6



差替え用紙(規則26)

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP97/03844

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int. Cl⁶ C30B30/08

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

Int. Cl⁶ C30B1/00-35/00

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category ^a	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	JP, 3-69587, A (Hitachi Cable, Ltd.), March 25, 1991 (25. 03. 91) (Family: none)	1 - 4
Y	JP, 2-185975, A (Hitachi, Ltd.), July 20, 1990 (20. 07. 90) (Family: none)	1 - 4
A	JP, 63-50388, A (Battelle-Institut e.v.), March 3, 1988 (03. 03. 88) & DE, 3627810, A1 & EP, 256238, A2	1 - 20

 Further documents are listed in the continuation of Box C. See patent family annex.

° Special categories of cited documents:

- "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- "E" earlier document but published on or after the international filing date
- "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

February 9, 1998 (09. 02. 98)

Date of mailing of the international search report

February 17, 1998 (17. 02. 98)

Name and mailing address of the ISA/

Japanese Patent Office

Facsimile No.

Authorized officer

Telephone No.

A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC))
Int. cl° C30B30/08

B. 調査を行った分野
調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC))
Int. cl° C30B1/00-35/00

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
Y	JP, 3-69587, A (日立電線株式会社) 25. 3月. 1991 (25. 03. 91) (ファミリーなし)	1-4
Y	JP, 2-185975, A (株式会社日立製作所) 20. 7月. 1990 (20. 07. 90) (ファミリーなし)	1-4
A	JP, 63-50388, A (パツテレーインスティチュート・エ ー・ファウ) 3. 3月. 1988 (03. 03. 88) &DE, 3627810, A1&EP, 256238, A2	1-20

C欄の続きにも文献が列挙されている。

パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
- 「E」先行文献ではあるが、国際出願日以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す)
- 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日 09. 02. 98

国際調査報告の発送日 17.02.98

国際調査機関の名称及びあて先
日本国特許庁 (ISA/JP)
郵便番号 100-8915
東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官(権限のある職員)
後谷 陽一

4G 8728

電話番号 03-3581-1101 内線 3416